



Universidade Federal da Grande Dourados - UFGD

Faculdade de Engenharia - FAEN

Curso de Engenharia Mecânica - Bacharelado

Combustão e Combustíveis

Temperatura Adiabática de Chama

Dourados 2018

Engenheiro Responsável: Adrian Beppu Hirata

Engenheiro Verificador: Carlos Renan Cândido da Silva

Combustão e Combustíveis

Temperatura Adiabática de Chama

Dourados, 19 de outubro de 2018

Trabalho 4 – Temperatura Adiabática de Chama

Equacionamento empregado

A seguir, é apresentado o equacionamento empregado para o cálculo da temperatura adiabática de chama T_a , a partir da equação para o cálculo do poder calorífico inferior (PCI):

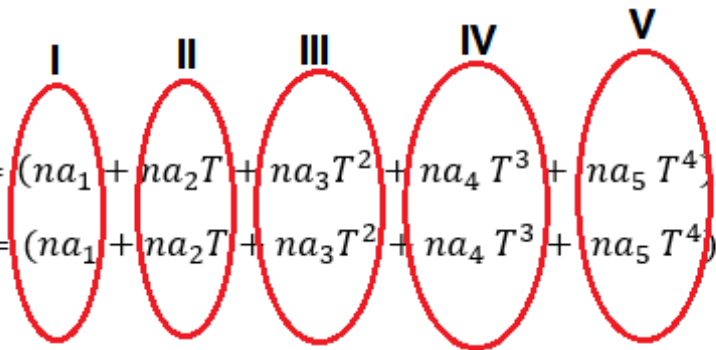
$$PCI = \int_{T_o}^{T_a} \sum (ni * \bar{c}_{pi}) dT \quad (1)$$

Assim, para cada um dos produtos de combustão, para o tempo dentro da somatória em (1), tem-se:

$$CO_2 : (ni * \bar{c}_{pi}) = (na_1 + na_2 T + na_3 T^2 + na_4 T^3 + na_5 T^4)_{CO_2} \quad (2)$$

$$H_2O : (ni * \bar{c}_{pi}) = (na_1 + na_2 T + na_3 T^2 + na_4 T^3 + na_5 T^4)_{H_2O} \quad (3)$$

Assim, sucessivamente. Onde ai refere-se às constantes para a determinação das propriedades termodinâmicas e o subscrito de gases refere-se à qual produto devemos avaliar os parâmetros dentro dos parênteses. Aplicando a somatória, podemos separar seu resultado em 5 partes como mostra-se a seguir:



$$CO_2 : (ni * \bar{c}_{pi}) = (na_1 + na_2 T + na_3 T^2 + na_4 T^3 + na_5 T^4)_{CO_2}$$

$$H_2O : (ni * \bar{c}_{pi}) = (na_1 + na_2 T + na_3 T^2 + na_4 T^3 + na_5 T^4)_{H_2O}$$

Onde cada um desses 5 parâmetros refere-se a somatória de 5 termos de cada produto de combustão. Assim:

$$I = (na_2)_{CO_2} + (na_2)_{H_2O} + (na_1)_{N_2} + na_{1O_2} + \dots + (na_1)_{NO}$$

$$II = (na_2)_{CO_2} T + (na_2)_{H_2O} T + (na_1)_{N_2} T + (na_1)_{O_2} T + \dots + (na_1)_{NO} T$$

$$III = (na_3)_{CO_2} T^2 + (na_3)_{H_2O} T^2 + (na_3)_{N_2} T^2 + (na_3)_{O_2} T^2 + \dots + (na_3)_{NO} T^2$$

$$IV = (na_4)_{CO_2} T^3 + (na_4)_{H_2O} T^3 + (na_4)_{N_2} T^3 + (na_4)_{O_2} T^3 + \dots + (na_4)_{NO} T^3$$

$$V = (na_5)_{CO_2} T^4 + (na_5)_{H_2O} T^4 + (na_5)_{N_2} T^4 + (na_5)_{O_2} T^4 + \dots + (na_5)_{NO} T^4$$

Dessa forma, pode-se isolar as temperaturas em cada um dos termos de I a V, fazendo a somatória dos vários $ni*ai$ avaliado para os produtos de combustão, Assim, a partir de 1, tem-se:

$$\int_{T_o}^{T_a} \sum (ni * \bar{c}_{pi}) dT = (AN)_I T + (AN)_{II} \frac{T^2}{2} + (AN)_{III} \frac{T^3}{3} + (AN)_{IV} \frac{T^4}{4} + (AN)_V \frac{T^5}{5}$$

Logo, ao aplicar o teorema fundamental do cálculo avaliando em T_o (temperatura ambiente) e em T_a (Temperatura Adiabática de Chama), temos que o resultado deve ser igual ao valor de PCI. Assim:

$$\text{Em } T_a: (AN)_I T_a + (AN)_{II} \frac{T_a^2}{2} + (AN)_{III} \frac{T_a^3}{3} + (AN)_{IV} \frac{T_a^4}{4} + (AN)_V \frac{T_a^5}{5}$$

$$\text{Em } T_o: (AN)_I T_o + (AN)_{II} \frac{T_o^2}{2} + (AN)_{III} \frac{T_o^3}{3} + (AN)_{IV} \frac{T_o^4}{4} + (AN)_V \frac{T_o^5}{5}$$

Como a integral avaliada em T_o resulta em uma constante, podemos “passar” subtraindo o valor de PCI e reescrever como:

$$[(AN)_I T_a + (AN)_{II} \frac{T_a^2}{2} + (AN)_{III} \frac{T_a^3}{3} + (AN)_{IV} \frac{T_a^4}{4} + (AN)_V \frac{T_a^5}{5}] - cte - PCI = 0$$

Isso nos resulta em uma equação de quinto grau. Logo, para encontrar suas raízes, basta usar o comando *roots*.

Assim, obtém-se os seguintes resultados de T_a :

Condição	T_a [K]
Estequiométrico	2234.85
Com excesso de 20% de ar	2260.32
Com excesso de 50% de ar	2287.61

Tabela 1 – Resultados obtidos